## 9日本国特許庁(JP)

⑩特許出願公開

# ◎ 公開特許公報(A) 平3−155447

50 Int. Cl. 5

識別記号

**庁内整理番号** 

匈公開 平成3年(1991)7月3日

B 22 D 18/04 18/08 46/00 7011-4E 7011-4E 6411-4E

審査請求 未請求 請求項の数 2 (全7頁)

会発明の名称

低圧鋳造法における異常検知方法およびその装置

②特 願 平1-291110

②出 願 平1(1989)11月10日

**⑰発明者 阿南** 

正 治

愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動車株式会社内

勿出 願 人 トヨタ自動車株式会社

愛知県豊田市トヨタ町1番地

190代 理 人 弁理士 田渕 経雄

外1名

#### 明 細 餌

#### 1. 発明の名称

低圧鋳造法における異常検知方法 およびその装置

#### 2. 特許請求の範囲

1.溶湯を押し上げるための加圧空気の流量を流量計測手段により計測し、ある鋳造サイクルにおける加圧空気の流量に基づき次の鋳造サイクルにおける加圧空気の流量の許容範囲を減算手段によって求め、次の鋳造サイクルにおける実際の加圧空気の流量と前記演算手段によって水められた加圧空気の流量の許容範囲とを判定するにより比較して加圧空気の涸れの有無を検知方法。

2. 溶湯を押し上げるための加圧空気の流量を 計測する流量計測手段と、

ある鋳造サイクルにおける加圧空気の流量に基 づき次の鋳造サイクルにおける加圧空気の流量の 許容範囲を求める演算手段と、 次の鋳造サイクルにおける実際の加圧時の加圧 空気の流量と前記演算手段によって求められた加 圧空気の流量の許容範囲とを比較して加圧空気の 漏れの有無を判定する判定手段と、

判定手段の判定結果を表示する表示手段と、 を具備したことを特徴とする低圧鋳造法における 異常検知装置。

## 3. 発明の詳細な説明

#### [産業上の利用分野]

本発明は、低圧鋳造法における異常検知方法およびその装置に関し、とくに鋳造装置の炉蓋と炉体あるいは炉蓋とストークの合せ部からの加圧空気の漏れ、およびストーク、口金、金型合せ面からの溶湯の漏れを自動検知するようにした異常検知方法および装置に関する。

#### [従来の技術]

低圧鋳造法においては、炉蓋と炉体間あるいは 炉蓋とストーク間に隙間が生じていたり、金型間 に隙間が生じていたり、鋳造機のストーク、口金 部に隙間が生じていると、その隙間から加圧空気 や溶溺が溺れ出すため、従来では金型の合せ都に対しては、型閉じ後、作業者が目視によって隙間が生じているか否かを確認していた。また、鋳造機のストーク、口金部からの溺れの対策としては、金型の交換時に作業者が目視で確認したり、まだ使用可能な部品も定期的に交換していた。

## [発明が解決しようとする課題]

しかしながら、目視による検査の場合は、見落 しが生じるとともに信頼性が低く、検査のための 工数も必要となる等の問題があった。また、金型 は稼動状態により温度が変化するので、単に金型 の位置を検出することで、金型間の隙間の発生の 有無を正確に検知することは難しい。

さらに、鋳造機のストーク、口金部を交換した 場合でも、これらにも多少の品質のバラツキはあ るので、部品の交換によって隙間が完全になくな るとは言えない場合があり、安全を見て早めに定 期交換する場合のコストが高くなり、資源の無駄 使いともなる。

ところで、溶湯保持炉内の湯面上空間に、使用

造サイクルにおける加圧空気の流量に基づき次の 鋳造サイクルにおける加圧空気の流量の許容範囲 を演算手段によって求め、次の鋳造サイクルにお ける実際の加圧時の加圧空気の流量と前記演算 段によって求められた加圧空気の流量の許容範囲 とを判定手段により比較して加圧空気の漏れの有 無を検知する方法から成る。

また、本発明に係る低圧鋳造装置は、

溶湯を抑し上げるための加圧空気の流量を計測 する流量計測手段と、

ある鋳造サイクルにおける加圧空気の流量に基 づき次の鋳造サイクルにおける加圧空気の流量の 許容範囲を求める演算手段と、

次の鋳造サイクルにおける実際の加圧時の加圧 空気の流量と前記演算手段によって求められた加 圧空気の流量の許容範囲とを比較して加圧空気の 羅れの有無を判定する判定手段と、

判定手段の判定結果を表示する表示手段と、 を具備したものから成る。

[作 用]

本発明は、上記の問題に着目し、鋳造時の加圧空気の漏れの有無を確実に検知することのできる低圧鋳造法における異常検知方法を提供することを目的とする。

## [課題を解決するための手段]

この目的に沿う本発明に係る低圧鋳造法における異常検知方法は、溶滅を押し上げるための加圧 空気の流量を流畳計測手段により計測し、ある鋳

加圧空気の流量の許容範囲が求められると、判定手段により、この求められた流量の許容範囲と次の鋳造サイクルにおける実際の加圧時の加圧空気の流量とが比較される。ここで、実際の加圧空気の流量が算出された許容範囲内にあれば、加圧空気の漏れあるいは溶湯の漏れはなしと判断され、逆に実際の加圧空気の流量が算出された許容範囲

を越えていれば、加圧空気の漏れあるいは溶漏の 温れがあると判断される。

このように、加圧空気の流量の変化に基づいて 隙間からの加圧空気の漏れあるいは溶漏の漏れを 検知しているので、小さな異常でも確実に発見可 能となり、加圧空気の漏れあるいは溶漏の漏れ等 の異常を防止することができる。

## [実施例]

以下に、本発明に係る低圧鋳造法における異常 検知方法およびその装置の望ましい実施例を、図 面を参照して説明する。

の間にはキャビティ13が形成される。

炉体2個の加圧口5には、空気配管14が接続されており、この空気配管14の上流端は、圧縮空気供給源(工場配管、コンプレッサ等)15に接続されている。空気配管14の途中には、炉体2内に供給される加圧空気の流量を計測する流量計測手段21は、加圧空気の流道に応じた電気にあり、でPUリン2に接続でする。流量に応じた電気にあり、このCPU22に加圧空気の流量に応じた電気信号が入力されるようになっている。

CPU22は、激算手段23と判定手段24とを有している。演算手段23は、ある鋳造サイクルにおける加圧空気の流量の許容範囲を求める演算機能を有している。つまり、次の鋳造サイクルにおける加圧空気の流量は、たとえば、ある鋳造サイクル当りの鋳込重量、炉体2内の断面積、溶湯の比

- ク6を通って炉蓋4よりも上方に押し上げられるようになっている。

ストーク6は、下部ストーク6a と口金6b とから構成されている。下部ストーク6a は上部が炉益4に固定されており、下方は炉体2の底面近傍まで延びている。口金6b の下部は、下部ストーク6a の上部と連結されている。

炉蓋4の上部には下ダイベース7が位置している。下ダイベース7には鋳型としての下金型8が取付けられている。下金型8には海口9が形成されており、海口9は口金6bの上端と連結されている。

下金型8の上方には、鋳型としての上金型10が位置しており、この上金型10の上方には、上金型10を保持する上ダイベース11が位置している。上ダイベース11は、昇降手段12と連結されており、昇降手段12の昇降動作に伴なって上金型10が昇降するようになっている。鋳造時には、上金型10は昇降手段12によって下金型8に押圧されるようになっており、この状態では下金型8と上金型10と

重等から障出され、この流量には、鋳込重量のバ ラツキ、加圧空気の圧力変動等の誤差要因が加味 される。

判定手段24は、次の鋳造サイクルにおける実際の加圧時の加圧空気の流量と演算手段23によって求められた加圧空気の流量の許容範囲とを比較して加圧空気の漏れあるいは溶湖の漏れの有無を判定する判定機能を有している。この判定手段24は、CPU22に接続される表示手段27に判定結果を表示する機能を有する。

また、炉体2側には、炉体2内の加圧空気の圧力を検知する圧力検知手段25が設けられており、 圧力検知手段25からの圧力信号がCPU22に入力されるようになっている。

つぎに、低圧鋳造法における異常検知方法について説明する。

まず、圧縮空気供給源15からの加圧空気は、加圧制御手段26によって所定の圧力に減圧され、炉休2内に供給される。この場合、炉休2内に供給される加圧空気の流量は、流量計測手段21によっ

て計測される。炉体2内に加圧空気が供給されると、炉体2内の溶湯面に加圧空気の圧力が作用し、ストーク6内の溶湯3が抑し上げられる。押し上げられた溶湯3は、下部ストーク6aを通って口金6bに至り、湯口9を介してキャビティ13内に侵入される。

許容範囲内かどうかを判定し、許容範囲外のとき は異常信号が表示手段27に出力される。

つぎに、CPU22における情報処理の手順について、第5図のフローチャートを参照して説明する。

低圧鋳造機1からの加圧開始信号30を受け、ステップ31で処理をスタートし、ステップ32で時間計測を開始する。なお、加圧時間についも良い。ステップ33では、加圧時間として入力しても良っプ34で加圧空気間と、加圧時間を表み入る。ステップ34に進んで加圧空時間とを読み込みる。ステップ35では、であればステンプ36に進み、変量というでは、であればステン流量Qが予りした流量の許なであればステン流量Qが予りした流量の許なでは、であればステン流量Qが予りした流量の許なでは、であればステンによりによりであればステンというであればステンの結果がQ< Q、「しであればステン処理をある。この結果がQ< Q、「しであればステン処理をある。この結果がQ< Q、「に異常信号Zを出力し処理を表する。

ここで、異常信母 Z とは、誤差を見込んだ下限 値より実際の流量 Q が少なく計測されたというこ 要性で決定される。

ここで、nサイクル目の加圧特性が実線に示す Aであるとすると、次サイクル=m+1サイクル 目の加圧特性は、

 $P_1 \stackrel{\cdot}{=} P_1 + \Delta P, P_2 \stackrel{\cdot}{=} P_2 + \Delta P,$  $P_3 \stackrel{\cdot}{=} P_3 + \Delta P$ 

となり、図の2点鎖線Bに示す特性となる。これ、は、CPU22の放弊手段23によって理論的に求められる。

また、加圧空気の流氓は、第2図に示すように ロサイクル目の特性が実線Cとすると、1サイク ル当りの好込重量、炉休2内の前面積、溶湯3の 比重等から次サイクル=n+1サイクル目の加圧 空気の流氓は二点鎖線に示す特性Eのようして、 変によって理論的に求められる。そしての がいまない。サイクル毎の紡込重量の がいまれた流氓には、サイクル毎の紡込重型のが加 味され、理論値流風特性Eに対し、許容範囲を (経験部)が設定される。CPU22の判定を は、n+1サイクル目の実際の加圧空気の

とである。つまり、流畳計測手段21の故障、前サイクルの湯回り不良等による鋳込重量不足、初阴値としての溶湯レベル、鋳込重量、炉体内断面積、溶湯の比重等の設定ミス、あるいは検知装置そのものの故障等の加圧サイクルの異常ではなく、主として検知装置側の異常を示す。

ステップ36において、判定の結果Q<Q、 ´しでなければステップ37に進み、ここで許容値の上限Q、 ´uと計測された流量Qの大小が比較される。ステップ37において、Q<Q、 ´uでなければ許容値内ということであるので、ステップ39に進んでQともの値が記憶され、ステップ33に戻り同じ処理が繰り返される。ステップ37において、Q>Q、 ´uであれば、ステップ38に進み異常信号Wを出力し、終了する。

ここで、異常信号Wが出たということは、一つには、炉蓋4と炉休2のシール部So、炉蓋4とストーク6のシール部So、あるいは加圧空気の配管の接続部等からの加圧空気のもれが発生しているか、二つには、下部ストーク6aと口金6b

の接合都S』、口金6bと下金型8の接合都S』に異常があり溶漏のもれが発生しているかである。したがって、加圧当初からQ>Q、´uのときは、前者の異常が考えられ、ある時点(溶漏のもれ都位に溶漏が到達する直前)まで正常でその後急にQ>Q、´uとなるときは、後者の異常の可能性が高いことが考えられる。後者の場合、発生時点の差により接合都S』かある程度の区別もつく。

ステップ35において、t≥t, となった時にはステップ40に進み、ステップ41以降はステップ36以降と同様の処理が繰り返えされる。そして、ステップ40においてt≥t, となり、ステップ45に進んだ後も同様の処理が行なわれる。

ステップ43において、異常信号Xが発生したということは、キャビティ13に溶湯を充塡する加圧空気で不足ということであり、上金型10と下金型8の合せ部S。からの溶湯のもれが発生していることを示す。

第5図の例では、異常信号Wあるいは異常信号

図の加圧空気の圧力関係に於いて、 n サイクル目の加圧特性を基に理論的に求めた n + 1 サイクル目の加圧特性と、 n + 1 サイクル目の実際の加圧特性を比較し、許容範囲内かどうかを判定する方法もある。

この方法の場合、一般的に加圧制御手段26はあらかじめ設定された加圧パターンからズレが生じると称でかけられるだけの加圧空気の加圧空気の加圧空気の加圧空気が、溶る図の特性のに示すように、「関の加圧パターンに差が生じ検知可能となり、また相の加圧パターンに差が生じ検知可能となり。「間の加圧パターンに差が生じ検知可能となる。

#### [発明の効果]

以上説明したように、本発明に係る低圧鋳造法 における異常検知方法およびその装置によるとき は、溶湯を押し上げるための加圧空気の流量を流 Xを出力すると処型はその時点で終了する。したがって、異常信号といってれるというここともいいない状態ではいかがは発生しないが(発生していても検知で発生しないが(たかが、ともれるとので、選がは、から、異常信号ということを示す。 は、現代を表生しているという。 は、現代で発生しているということを示す。 は、現代で発生していることを示す。

ステップ45において、t=t」となるとステップ50に進み、次サイクルの流踊及び許容値がステップ39、44、49で記憶したQ、tの値をもとに演算される。この演算結果は記憶され、ステップ52に進んで処理は終了する。

上記実施例では、流量Qを連続して許容値と比較しているが、ある区間毎の平均流量Qをそれに相応する平均許容値と比較する方法もある。この場合、加圧空気の圧力変動、溶漏の充塡抵抗の変動等の吸収が容易となる。

また、異常信号Yのみの検知で良ければ、第3

前鋳造サイクルのデータに基づいて加圧空気の 液量の許容値を求めるため、実際の加圧空気の流 量と求められた許容値との誤差の累積がなく、特 度の高い検知が可能となる。その結果、加圧空気 の異常調れを小さい段階で発見可能となり、高品 質の製品を製造することができる。

さらに、異常の有無と異常の内容とを区別して

表示手段に表示するようにしたので、異常発生時の作業者の対応が迅速となり、修復のための停止時間の短縮がはかれるとともに、修復作業工数の低減がはかれる。

## 4. 図面の簡単な説明

第1図は本発明の一実施例に係る低圧鋳造法に おける異常検知方法に用いられる装置の概略構成 図、

第2図は第1図の装置に供給される加圧空気の 流量の変化を示す特性図、

第3図は第1図の装置に供給される加圧空気の 圧力変化を示す特性図、

第4図は第1図の装置に供給される加圧空気が 装置から漏れている場合の圧力の変化を示す特性 図

第5図は第1図の装置のCPUにおける情報処理の手順を示すフローチャート、である。

1 ……低圧鋳造機

2 ... ... 炉体

3 ……溶漏

21……流位計測手段

22……CPU(中央処理装置)

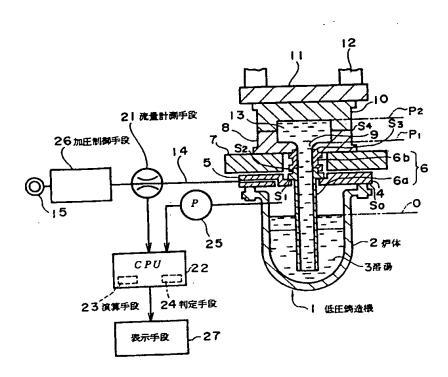
24……判定手段

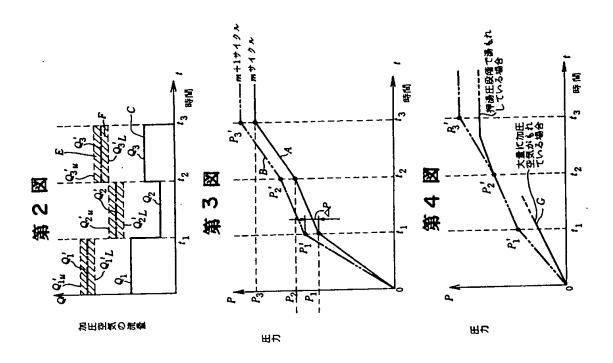
26……加圧制御手段

27……表示手段

特 許 出 願 人 トヨタ自動取株式会社 代 型 人 弁理士 田 冽 軽 雄 耀田 (他1名)

# 第 | 図





第5図

